⑩日本国特許庁(JP)

①特許出願公開

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A) 昭61 - 19652

@Int Cl.4

識別記号

庁内整理番号

四公開 昭和61年(1986)1月28日

C 08 L 59/00 59/00 75:04) 2102-4J 2102-4J 7019-4J

審査請求 未請求 発明の数 1 (全17頁)

❷発明の名称

耐衝撃性に優れたオキシメチレン系ポリマー成形材料および成形品

願 昭60-142394 創特

1988 顧 昭60(1985)6月28日

優先権主張

砂1984年6月29日砂米国(US)砂625954

明者 個発

勿発

ロバート・エス・ドル

アメリカ合衆国コネテイカツト州、ノーガタツク、タング ルウツド・レイン46番地

ザル

@発 明者

明

⑪出 願 人

ベンジヤミン・エス・

アメリカ合衆国コネテイカツト州、チエシアー、ウイリア ムズバーグ・ドライブ10番地

エーリツク 者 エイチ・レスリー・

ラ・ニーブ・ザ・サー

アメリカ合衆国ニユージヤージー州、ウオレン、ロバー

ツ・ロード14番地

セラニーズ・コーポレ

ーション

アメリカ合衆国ニユーヨーク州、ニユーヨーク、アベニユ ー・オブ・ザ・アメリカス1211番地

弁理士 広瀬 の代 理 人

明細費

1. 発明の名称

耐衝駆性に優れたオキシメチレン系ポリマー成 形材料および成形品

2.特許請求の範囲

- (1) 下記回と向との均質プレンドからなる、成 形により高い衝撃強度を示す成形品を形成しうる オキシメチレン系ポリマー成形材料。
- (1)成形材料の全重量に基づいて約5~50重量%の 量の、下配 (i) ~ (ii):
 - (i) 4,4'-メチレンピス(フェニルイソシア ネート)、
 - (ii) 分子量が約1500~3000の範囲内のポリオ キシテトラメチレングリコール、ならびに
 - (音) 炭素数 2~約6 の脂肪族直鎖ジオール、 ヒドロキノンのピス(2--ヒドロキシエチル) エーテルおよびレゾルシンのピス(2--ヒドロ キシエチル) エーテルよりなる群から選ばれ た少なくとも1種のジオール系伸長剤、
 - ·の反応生成物からなるエラストマー性ポリウレ

. . . .

タン(ただし、該ジオール系伸長剤は、該ポリ オキシテトラメチレングリコール1当量に対し て伸長剤約0.5 ~2.5 当量の範囲内の量で反応 に使用し、核フェニルイソシアネートは、イソ シアネート基:全ヒドロキシル基の比が約 1.0 :1.0 ~1.08:1.0 の範囲内になるような量で 反応に使用する):

- (6)成形材料の全重型に基づいて約50~95重量%の 置のオキシメチレン系ポリマー。
 - (2) 該オキシメチレン系ポリマーが、
- (i) オキシメチレンホモポリマー、
- (ii) O C H : 反復基約85~99.9%に、一般 式:

(式中、R」およびRi はそれぞれ水素、低級ア ルキルおよびハロゲン置換低級アルキル基よりな る群から選ばれ、各R。はメチレン、オキシメチ レン、低級アルキルおよびハロアルキル置換メチ

レン、ならびに低級アルキルおよびハロアルキル 置換オキシメチレン基よりなる群から選ばれ、n は0~3の整数であり、各低級アルキル基は炭素 数1~2のものである)で示される基が散在して なる、数平均分子量が10,000以上、融点が150 で 以上のオキシメチレンコポリマー、ならびに

(※) トリオキサン、環状エーテルおよび/もしくは環状アセタール、ならびに一般式:

(式中、 2 は炭素 - 炭素結合、酸素、炭素数 1 ~ 8 のオキシアルコキシ基、およびオキシポリ (低級アルコキシ) 基よりなる群から選ばれる) で示されるジグリシドの反応生成物であるオキシメチレンターポリマー、

よりなる群から選ばれたものである、特許請求の 範囲第1項記載のオキシメチレン系ポリマー成形 材料。

(3) エラストマー性ポリウレタンの量が約20~ 40重量%であり、オキシメチレン系ポリマーの量

特許請求の範囲第1項記載のオキシメチレンコポ リマー成形材料。

- (a)成形材料の全重量に基づいて約5 ~50重量%の 量の、下記 (i) ~ (iii):
 - (i) 4.4'-メチレンビス (フェニルイソシア ネート) 、
 - (ii) 分子量が約1500~3000の範囲内のポリオ キシテトラメチレングリコール、ならびに
 - (ii) 炭素数 2~約6 の脂肪族直鎖ジオール、ヒドロキノンのピス(2―ヒドロキシエチル) エーテルおよびレゾルシンのピス(2―ヒドロキシエチル) エーテルよりなる群から選ばれた少なくとも1種のジオール系伸長剤、

の反応生成物からなるエラストマー性ポリウレクン(ただし、該ジオール系伸長剤は、該ポリオキシテトラメチレングリコール1 当量に対して伸長剤約0.5 ~2.5 当量の範囲内の量で反応に使用し、該フェニルイソシアネートは、イソシアネート基:全ヒドロキシル基の比が約 1.0:1.0 ~1.08:1.0 の範囲内になるような優で

が約60~80重量%である、特許額求の範囲第1項 記載のオキシメチレン系ポリマー成形材料。

- (4) (i) ボリオキンテトラメチレングリコールの分子量が約2000~2900の範囲内であり、また (ii) ジオール系仲長剤が炭素数2~約6の脂肪 族直鎖ジオールである、特許額求の範囲第3項記 載のオキシメチレン系ポリマー成形材料。
- (5) ポリオキシテトラメチレングリコールの分子量が約2000であり、反応に使用するジオール系伸長剤の量が、ポリオキシテトラメチレングリコール1 当頃に対してジオール系伸長剤約1.2 ~1.6 当量の範囲内であり、反応に使用するフェニルイソシアネートの量が、イソシアネート基:全ヒドロキシル基の比を約1.02:1.0 ~1.07:1.0 の範囲内とする量である、特許請求の範囲第4項記載のオキシメチレン系ポリマー成形材料。
- (6) 成形品の形態の特許請求の範囲第1項記載のオキシメチレン系ポリマー成形材料。
- (7) 下記(a) と(b) との均質プレンドからなる、成形により高い衝撃強度を示す成形品を形成しうる、

反応に使用する);

(b)成形材料の全重量に基づいて約50~95重量%の 量の下記オキシメチレンコポリマー:

- O C H₂ - 反復基約85~99.9%に、一般式:

(式中、R, およびR。はそれぞれ水素、低級アルキルおよびハロケン置換低級アルキル基よりなる群から選ばれ、各R。はメチレン、オキンメチレン、低級アルキルおよびハロアルキル置換メチレン、ならびに低級アルキルおよりなる群かロアルキル置換オキンメチレン基よりなる群から選ばれ、nは0~3の整数であり、各低級アルキル基は炭素数1~2のものである)で示される基が散在してなる、数平均分子量が10,000以上で、融点が150で以上のオキシメチレンコポリマー

(8) エラストマー性ポリウレタンの量が約15

~50重量%であり、オキシメチレンコポリマーの 量が約50~85重量%である、特許請求の範囲第 7 項記載のオキシメチレンコポリマー成形材料。

(9) エラストマー性ポリウレタンの量が約20~40重量%であり、オキンメチレンコポリマーの量が約60~80重量%である、特許請求の範囲第7項記載のオキシメチレンコポリマー成形材料。

(10)ポリオキシテトラメチレングリコールの分子量が約2000~2900の範囲内である、特許請求の範囲第7項記載のオキシメチレンコポリマー成形材料。

(11)ジオール系伸長剤が、1.4-ブタンジオール および1.6-ヘキサンジオールよりなる群から選ば れた脂肪族直鎖ジオールである、特許請求の範囲 第7項記載のオキシメチレンコポリマー成形材料。

(12)ポリオキシテトラメチレングリコールの分子量が約2000であり、反応に使用するジオール系伸長剤の量が、ポリオキシテトラメチレングリコール1当量に対してジオール系伸長剤約1~2当量の範囲内であり、反応に使用するフェニルイソ

(式中、nは0~2の整数を意味する)で示される、隣接炭素原子を有する環状エーテルの環の酸素-炭素結合の破断による開環によって、連鎖中に存在させる特許請求の範囲第14項記載のオキシメチレンコポリマー成形材料。

(16) 該オキシメチレンコポリマーが、約98%の-0CH_{*}-反復基と約 2%の-0CH_{*}CH_{*}- 反復基とからなる、数平均分子量が10,000以上で、融点が150 で以上の、トリオキサンとエチレンオキシドから誘導されたものである、特許請求の範囲第14項記載のオキシメチレンコポリマー成形材料。

(17) 該オキシメチレンコポリマーのメルトインデックスが約 2.5g/10分である、特許請求の範囲 第16項記載のオキシメチレンコポリマー成形材料。

(18)成形品の形態の特許請求の範囲第7項記載 のオキシメチレンコポリマー成形材料。

(19)下記(a)と(b)との均質プレンドからなる、成形により高い街撃強度を示す成形品を形成しうる、

シアネートの量が、イソシアネート基:全ヒドロ キシル基の比を約1.02:1.0 ~1.07:1.0 の範囲 内とする量である、特許請求の範囲第11項記載の オキシメチレンコポリマー成形材料。

(13) (i) ポリオキシテトラメチレングリコールの分子量が約2000~2900の範囲内であり、また(ii) ジオール系伸長剤が1.4-ブタンジオールおよび1.6-ヘキサンジオールよりなる群から選ばれた脂肪族直鎖ジオールである、特許請求の範囲第7項記載のオキシメチレンコポリマー成形材料。

(14)エラストマー性ポリウレタンの量が約20~40重量%であり、オキシメチレンコポリマーの量が約60~80重量%である、特許請求の範囲第13項記載のオキシメチレンコポリマー成形材料。

(15) 一般式:

で示される基が、該オキシメチレンコポリマーを 製造するための共取合工程において、一般式:

特許請求の範囲第1項記載のオキシメチレンコポ リマー成形材料。

(a)成形材料の全重量に基づいて約20~40重量%の 歪の、下配 (i) ~ (iii):

(i) 4.4'-メチレンピス (フェニルイソシア ネート) 、

(ii) 分子畳が約2000~2900の範囲内のポリオ キシテトラメチレングリコール、ならびに

(ii) 炭素数 2~約6 の脂肪族直鎖ジオールよりなる群から選ばれた少なくとも1種のジオール系伸長剤、

の反応生成物からなるエラストマー性ポリウレクン(ただし、該ジオール系伸長剤は、該ポリオキシテトラメチレングリコール1当量に対して伸長剤約1~2当量の範囲内の量で反応に使用し、該フェニルイソシアネートは、イソシアネート基:全ヒドロキシル基の比が約1.03:1.0~1.06:1.0 の範囲内になるような量で反応に使用する);

心成形材料の全重量に基づいて約60~80重量%の

量の下記オキシメチレンコポリマー:

約98%の-0CH₂-反復基と約 2%の-0CH₂CH₂-反復基とからなり、数平均分子量が10,000以上、 融点が150 で以上、メルトインデックスが約 2. 5g/10分である、トリオキサンとエチレンオキ シドから誘導されたオキシメチレンコポリマー。

(20)脂肪族直額ジオールが1.4.ブタンジオールであり、ポリオキシテトラメチレングリコールの分子量が約2000であり、ジオール系伸長剤をポリオキンテトラメチレングリコール 1 当量に対してジオール系伸長剤約 1.2~1.6 当量の範囲内の量で反応に使用する、特許請求の範囲第19項記載のオキシメチレンコポリマー成形材料。

3.発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本発明はオキシメチレン系ポリマーの成形材料 に関する。より具体的には、本発明は、ある種の エラストマー性ポリウレタンを含有し、高い衝撃 強度を有する成形品を製造することのできる、オ キシメチレン系ポリマー成形材料に関する。

とって、-20 °F (-28.9℃)以下という低温においても高い衝撃特性を保持している必要がある。たとえば、成形物品を戸外で使用したり、しばしば戸外に置くような場合には、低温衝撃保持特性が特に重要である。さらに、オキシメチレン成形材料に耐衝撃性改良剤を添加した時に、得られる成形品の曲げ弾性率が許容できない値まで低下しないことも重要である。すなわち、室温および低温(例、-20 °F 以下)の両方で優れた衝撃強度を有し、商品として有用な曲げ弾性率の値を保持するような成形品を製造できる、耐衝撃性改良剤を含有するオキシメチレン成形材料が要求されている。

(発明が解決しようとする問題点)

したがって、本発明の目的は、高い衝撃強度を 示す成形品を形成することができるオキシメチレ ン系ポリマー成形材料を提供することである。

本発明の別の目的は、高い街路強度を示し、 -20°F(-28.9℃)程度の低温においてもその高い衝撃強度の値を保持している成形品を形成する

(従来の技術)

-CH10-反復単位を有するオキシメチレン系ポリマーは従来より知られている。このポリマーは、 無水ホルムアルデヒドの重合もしくはホルムアル デヒドの環状三量体であるトリオキサンの重合に より製造することができる。

オキシメチレン系ポリマーの成形材料としての有用性もまた以前から公知である。たとえば、米国特許第3,275,604 号は、オキシメチレン基およびオキシエチレン基からなる成形可能なオキシメチレンコポリマーを開示している。このオキシメチレン基は、連額からの側額として-CH10R基を有しており、かかるコポリマーはトリオキサンのようなオキシメチレン単位供給源をグリシジルエーテルと距合させることにより製造できる。

たとえば自動車の外装車体部品などのある種の 成形用途にとっては、成形品に良好な衝撃強度を 付与するような成形材料が非常に望ましい。しか も、成形物が窒温およびそれより高温で優れた衝 撃強度を示すだけでは十分でなく、多くの用途に

ことのできる、オキシメチレン系ポリマー成形材料を提供することである。

本発明のさらに別の目的は、耐衝撃性改良剤を 含有するオキンメチレン成形材料から製造した成 形品に、有用な曲げ弾性率の値を持たせることで ある。

本発明の以上およびその他の目的、ならびにそ の範囲、特徴および用途については、以下の詳細 な説明から当業者には明らかになろう。

(問題点を解決するための手段)

本発明によれば、下配(a)と(b):

- (a)成形材料の全重型に基づいて約5 ~50重量%の 型の、下記 (i) ~ (ii) :
 - (i) 4.4'-メチレンピス (プェニルイソシア ネート) 、
 - (ii) 分子量が約1500~3000の範囲内のポリオ キンテトラメチレングリコール、ならびに
 - (iii) 炭素数 2~約6 の脂肪族直額ジオール、 ヒドロキノンのヒス(2―ヒドロキシエチル) エーテルおよびレゾルシンのピス(2―ヒドロ

キシエチル)エーテルよりなる群から選ばれ た少なくとも1種のジオール系伸長剤、

の反応生成物からなるエラストマー性ポリウレ タン:

(b)成形材料の全重量に基づいて約50~95重量%の 量のオキシメチレン系ポリマー;

との均質ブレンドからなる、成形により高い衝撃 強度を示す成形品を形成しうるオキシメチレン系 ポリマー成形材料が提供される。

ただし、ポリウレタン生成反応において、ジオール系伸長剤は、ポリオキシテトラメチレングリコール1当量に対して伸長剤約0.5 ~2.5 当量の範囲内の量で使用し、フェニルイソシアネートは、イソシアネート基:全ヒドロキシル基の比が約 1.0:1.0 ~1.08:1.0 の範囲内になるような量で反応に使用する。

(作用)

オキシメチレン系ポリマー

本発明の成形材料に使用するオキシメチレン系 ポリマーは、当該技術分野で周知のものである。

国特許第3,133,896 号に記載のような安定剤化合物の配合により、熱分解に対して安定化させる。

本発明の成形材料に使用するのに特に適したオキシメチレン系ポリマーは、米国特許第3.027.35 2 号に記載のように、たとえばトリオキサンを少なくとも2個の隣接炭素原子を有する各種環状エーテル(例、エチレンオキシド、ジオキソランなど)と共重合させることにより製造できるオキシメチレンコポリマーである。

本発明の成形材料に使用しうる特に好適なオキシメチレンコポリマーは、通常比較的高水準、すなわち約70~80%のポリマー結晶化度を有する。この種の好ましいオキシメチレンコポリマーは、本質的に、(a) - O C H * - 基に、(b) 一般式:

(式中、R」およびR。はそれぞれ水素、低級 アルキルおよびハロゲン置換低級アルキル基よ りなる群から選ばれ、各R。はメチレン、オキ このポリマーは、オキシメチレン反復基もしくは 反復単位、すなわち-CB*0-単位を有することを特 徴とする。本明細恋で使用した「オキシメチレン 系ポリマー」なる用語は、-CH*0-基を反復単位の 少なくとも約50%の母で含有するすべてのオキシ メチレン系ポリマー、すなわちホモポリマー、コ ポリマー、ターポリマーなどを包含する意味であ る。

一般に、オキシメチレンホモポリマーは、無水ホルムアルデヒドの重合、もしくはホルムアルデヒドの環合であるトリオキサンの重合により製造される。たとえば、高分子量ポリオキシメチレンは、フッ化アンチモンなどのある種のフッ化物触媒の存在下でのトリオキサンの重合により製造されており、また米国特許出願第691、143 号(1957、年10月21日出願)に記載のような、フッ化ホウ素と有機化合物との配位錯体からなる触媒を使用して高収率かつ高い反応速度で製造することもできる。

ホモポリマーは、通常、末端キャップまたは米

シメチレン、低級アルキルおよびハロアルキル 置換メチレン、ならびに低級アルキルおよびハ ロアルキル置換オキシメチレン基よりなる群か ら選ばれ、nは0~3の整数である)

で示される基が散在してなる反復単位構造を有し ている。

各低級アルキル基は炭素数 1 ~ 2 のものであるのが好ましい。(a)の - O C H 2 - 単位は、反復単位の約85~99.9%を占める。(b)の単位は、隣接炭素原子を有する環状エーテルの環の酸素 - 炭素結合の破断による開環によって、コポリマーを製造する共重合過程においてコポリマー連鎖中に存在させることができる。

かかる望ましい構造のコポリマーは、トリオキサンを少なくとも2個の隣接炭素原子を有する環状エーテル約0.1~15モル%と共に、好ましくはルイス酸(例、BF=、PF-など)または他の酸(例、IC104、1%H=SO。など)のような触媒の存在下に取合させることにより製造できる。

一般に、この好適なオキシメチレンコポリマー

の製造に使用される環状エーテルは、次の一般式 で示されるものである:

(式中、R. およびR. はそれぞれ水素、低級アルキルおよびハロゲン置換低級アルキル基よりなる群から選ばれ、R. はメチレン、オキシメチレン、低級アルキルおよびハロアルキル置換メチレン、ならびに低級アルキルおよびハロアルキル置換オキシメチレン基よりなる群から選ばれ、nは0~3の整数である)。各低級アルキル基は炭素数1~2のものが好ましい。

好適なオキシメチレンコポリマーの製造に使用 する好ましい環状エーテルは、一般式:

(式中、nは0~2の整数を意味する) で示すことのできる、エチレンオキシドおよび1,3-ジオキソランである。使用しうるその他の環状エーテルには、1,3-ジオキサン、トリメチレンオキシド、

本発明の成形材料のオキシメチレンコポリマー成分は、予め実質的程度に安定化処理してあるオキシメチレンコポリマーであるのが好ましい。かかる安定化法として、ポリマー連鎖の分子両端を、各末端に比較的安定な炭素――炭素結合が存在するようになるまで分解させることにより安定化させる方法を採用できる。たとえば、かかる分解は、米国特許第3,219,623 号に開示のように加水分解により実施できる。

所望により、オキシメチレンコポリマーは当業者に公知の方法で末端キャップすることもできる。好ましい末端キャップ処理は、酢酸ナトリウム触媒の存在下で無水酢酸によりアセチル化することにより達成される。好ましいオキシメチレンコポリマーは、セラニーズ社(Celanese Corporation)より、セルコン(CELCON 、登録商权) アセタールコポリマーという名称で市販されており、特にASTM D1238-82 により試験した時に約2.5g/10 分のメルトインデックスを示すセルコン M25が好ましい。

1,2-プロピレンオキシド、1,2-プチレンオキシド、
1,3-ブチレンオキシド、および2,2-ジ-(クロロメ
チル)-1,3-プロピレンオキシドがある。

所望のオキシメチレンコポリマーの製造に使用しうる好適触媒は、上記米国特許第3,027,352 号に記載の前述した三フッ化ホウ素である。 重合条件、触媒の使用量などに関しての詳細は、この米国特許を参照されたい。

この好適な環状エーテルから製造したオキシメ チレンコポリマーは、実質的にオキシメチレン基 とオキシエチレン基とを約 6:1 ないし約1000: 1の比率で含有してなる構造を有する。

本発明の成形材料に存在させるのが好ましいオキシメチレンコポリマーは、融点が 150 で以上の熱可塑性材料であり、普通約180 ~200 での温度で混雑または処理可能である。その数平均分子量は少なくとも10,000である。好ましいオキシメチレンコポリマーは、対数粘度数が少なくとも 1.0 (2重量%の ~—ピネンを含有するp-クロロフェノール中 0.1重量%溶液として60でで測定) である。

オキシメチレンターポリマーに関しては、これは、たとえばトリオキサンと環状エーテルおよび / もしくは環状アセタール (オキシメチレンコポリマーの製造に使用したものと同様) とを、第三のモノマーとして2官能性化合物と反応させることにより製造できる。この第三のモノマーの例は、たとえば下配一般式のジグリンドである:

【式中、 2 は炭素 - 炭素結合、酸素原子、炭素数 1 ~ 8、好ましくは炭素数 2 ~ 4のオキシアルコキシ基 (これは炭素数 4 ~ 8のオキシンクロアルコキシ基であってもよい)、またはオキシポリ (低級アルコキシ) 基 (好ましくは各炭素数 1 ~ 2の反復基 2 ~ 4個からなるもの)を意味する)。かかるジグリシドの例は、エチレンジグリシド、グリシド 2 モルとホルムアルデヒド、ジオキサンもしくはトリオキサン1 モルとのジグリシジルエーテルおよびジェーテル、グリシド 2 モルと炭素数 2 ~ 8、有利には炭素数 2 ~ 4の脂肪族ジオー

. . . .

the second second second second

ルまたは炭素数 4 ~ 8 の環状脂肪族ジオール 1 モルとのジェーテルである。

好適な 2 官能性化合物の例としては、エチレングリコール、1.4-ブタンジオール、1.3-ブタンジオール、2-ブロバンジオール、シクロブタン-1.3-ジオール、1.2-ブロバンジオール、シクロヘキサン-1.4-ジオール、および2-ジメチル-4-ジメチルシクロブタン-1.3-ジオールのジグリンジルエーテルが挙げられ、ブタンジオールジグリンジルエーテルが特に好ましい。

一般に、トリオキサン、環状エーテルおよび/ もしくは環状アセクール、ならびに少なくとも1 種の2官能性ジグリシド化合物からなるターポリマーを製造する場合、トリオキサン99.89~89.0 重量%、環状エーテルおよび/もしくは環状アセクール0.1~10重量%、ならびに2官能性化合物0.01~1 重量%の割合で使用するのが好ましい。この重量%の数値は、ターポリマーの形成に使用するモノマーの全重量に基づくものである。こうして得られたターポリマーは、本質的に白色であ

トリオキサン系ターポリマーの重合触媒として、カチオン重合を開始させることのできるすべての物質、たとえば有機もしくは無機酸、酸ハロゲン化物、好ましくはルイス酸を使用することができる。ルイス酸としては、フッ化ホウ素およびその錯体化合物、たとえばフッ化ホウ索のエーテレートを使用するのが有利である。ジアゾニウムフルオロボレートも特に有利である。

触媒の使用量は、使用触媒の性質および目的と、するターポリマーの分子量に依存する限度内で変動しよう。一般に触媒の使用量は、モノマー混合物の全量に対して算出して0.0001~1 重量%の範囲内、有利には0.001~0.1 重量%の範囲内である。

触媒はターポリマーを分解する傾向があるので、 重合直後に触媒を、たとえばアンモニアまたはア ミンのメタノールもしくはアセトン溶液で中和し ておくのが有利である。 り、特に良好な押出適性を有しているという特徴 .を示す。

ターボリマーの重合は、上記のターボリマーの 量的割合のモノマー成分を使用して、公知方法、 すなわち実質的には溶液もしくは懸濁法で行うこ とができる。溶媒としては、不活性の脂肪族もし くは芳香族炭化水素、ハロゲン化炭化水素、また はエーテルを使用するのが有利である。

場合によっては、次の量的割合を使用するのが有利である:トリオキサン99.85 ~89.5重量%、環状エーテルおよび/もしくは環状アセタール0.1 ~10重量%、ならびにジグリンジルエーテル0.05~0.5 重量%。この重量%の数値は、ターポリマーの製造に使用したモノマー混合物の合計重量に基づいて算出したものである。

トリオキサン系ターポリマーの重合は、トリオキサンが晶出しない温度、すなわち使用溶媒に応じて-50でから+100 での範囲内の温度で、溶媒を使用しない場合には+20でから+100 での範囲内の温度で行うのが有利である。

不安定な末端へミアセタール基を、他のオキシメチレンポリマーについて公知の方法と同様にしてターポリマーから除去してもよい。有利な方法は、クーポリマーを100 で~200 での範囲内の温度でアンモニア水に懸濁させる方法であり、パタールもしくはnープロパノールを100 でより高温でアルカリ性媒質に溶解させ、続いて再沈殿させる方法もある。適当な溶解媒の例は、エチレンがリコール、エチレンがリコール、エチレンがリコールにより、エチレンがよる。アルカリ性反応を行う適当な化合物の例には、アンモニアおよび脂肪族アミンがある。

溶媒を使用せずに、溶融状態で安定剤を使用してターポリマーの未端基を熱安定化させることも可能である。

また、ターポリマーの重量に基づいて約1~50 %の範囲内の量の水をターポリマーの溶融物に加 えて、ターポリマーを不均質加水分解することも

アニジン、メラミン、ポリアミド、アミン置換ト

リアジン、アミジン、尿素類、カルシウム、マグ

ネシウム等のヒドロキシル塩、カルボン酸の塩、

ならびに金属酸化物および水酸化物がある。シア

ノグアニジンが好ましいホルムアルデヒド掃去剤

である。適当な離型剤には、アルキレンピスステ

アルアミド、長鎖アミド、ワックス、オイル、お

よびポリエーテルグリシドがある。好ましい離型

剤は、グライコ・ケミカル社(Glyco Chemical,「

nc.)より商品名アクラワックス(Acrawax)Cとして

市販されており、これはアルキレンピスステアル

アミドである。好ましい酸化防止剤は、ヒンダー

ドヒスフェノールである。特に好ましいのは、チ

パ・ガイギー社(Ciba - Geigy Corp.)より商品名

イルガノックス(Irganox)259として市販されてい

る 1.6-ヘキサメチレンピス--(3.5-ジーt ープ

チル―4 ―ヒドロキシヒドロシンナメート)であ

本発明に使用するのに特に好ましいオキシメチ

レンコポリマーは、セラニーズ社から商品名セル

できる。触媒は使用しなくてもよいが、例えば脂肪族もしくは芳香族アミンなどの触媒を存在させてもよい。ターポリマーの混合物を、約170~250 での範囲内の温度に所定時間保持し、次いで水洗し、乾燥もしくは遠心分離する。

好ましいオキシメチレンターポリマーは、セラニーズ社より商品名U10 として市販されており、これはブタンジオールジグリンジルエーテル/エチレンオキシド/トリオキサンを、それぞれ約0.05重量%、2.0 重量%および97.95 重量%含有するターポリマーである。

所望により、可望剤、ホルムアルデヒド提去剤、 離型剤、酸化防止剤、充塡材、着色剤、強化材、 光安定剤、顔料、他の安定剤等を、かかる添加剤 が得られた成形材料およびこれから成形した成形 品の衝撃強度の向上を始めとする望ましい性質に 実質的影響を与えない限り、オキシメチレンポリ マーに配合してもよく、かかる配合物の使用も本 発明の範囲内に包含される。

適当なホルムアルデヒド掃去剤には、シアノグ

れている。こ エーテル、レゾルシンのピス(2―ヒドロキシルトインデッ エチル)エーテル、およびこれらの2種以上のイルガノッ の混合物よりなる群から選ばれたジオール系・ジン およ 仲長剂、

の反応生成物である。

好ましくは、ポリオキシテトラメチレングリコールの分子量は、約2000~2900の範囲内である。ここで、ポリオキシテトラメチレングリコールの分子量とは、数平均分子量のことである。上記分子量範囲内のポリオキシテトラメチレングリコールを関の分子量のポリオキシテトラメチレングリコールを別の分子量のポリオキシテトラメチレングリコールを別の分子量のポリオキシテトラメチレングリコールとブレンドして、最終プレンドの分子量が上記分子量の範囲に包含される。

「炭素数2 ~約6 の脂肪族直鎖ジオール」とは、式: HO(CH*)*OHのジオールを意味し、式中、nは2 ~約6 であり、2個のOH基を結合する脂肪族額に分岐はない。かかるジオールには、エチレン

コン(CELCON)* M25-04として市販されている。このオキシメチレンコポリマーは、メルトインデックスが約2.5g/10 分で、0.5 重量%のイルガノックス 259、0.1 重量%のシアノグアニジン、および0.2 重量%のアクラワックスC を含有している。

特に好ましいオキシメチレンターポリマーは、セラニーズ社より商品名U10-11として市販されている。U10-11は、既述のU-10ターポリマーを、0.5 重量%のイルガノックス 259および0.1 重量%のリシノール酸カルシウムで安定化したものである。

エラストマー性ポリウレタン

本発明の成形材料に使用するエラストマー性ポ リウレタンは、

- (i)4,4' ―メチレンピス(フェニルイソシアネ - ト)
- (ii) 分子量が約1500~3000の範囲内のポリオキシテトラメチレングリコール、ならびに
- (㎡) 炭素数2 ~約6 の脂肪族直鎖ジオール、 ヒドロキノンのピス(2—ヒドロキシエチル)

-420-

グリコール、1.3 一プロパンジオール、1.4 一ブ タンジオール、1.5 一ペンタンジオールおよび1, 6 一へキサンジオールが含まれる。

好ましいジオール系伸長剤は、1.4 ― ブタンジオール、1.6 ― ヘキサンジオールおよびヒドロキノンのピス(2―ヒドロキシエチル) エーテルであり、最も好ましいジオール系伸長剤は1.4 ― ブタンジオールである。

ボリウレタン生成反応媒質中に、ボリオキシテトラメチレングリコールとジオール系伸長剤約0.5~2.5 当量(例、モル当量)の比率で使用する。好ましくは、この当量比は約1~2である。特に好ましい当量比は、ボリオキシテトラメチレングリコールの分子量が約2000であり、特にジオール系伸長剤が脂肪族直鎖ジオールである場合に、グリコール1 当量に対してジオール系伸長剤約1.2~1.6 当量の比率である。ヒドロキノンもしくはレゾルシン型の伸長剤を使用する場合には、当量比は上記好遊範囲より低くてもよく、例えば、グ

7 および3,642,964 号に記載の方法がある。かか る方法には、全反応成分を同時に接触させるワン ショット法と、イソシアネートを第1段階でポリ オキシテトラメチレングリコールと反応させ、こ うして製造したイソシアネート末端プレポリマー を続いてジォール系伸長剤と反応させるプレポリ マー法とがある。ワンショット法には、ポリウレ タン生成反応を行う前に、ジイソシアネートを微 量(即ち、当量基準で約10%未満)のグリコール と反応させて予じめ準プレポリマーに転化させて おく方法も含まれる。ワンショット法が本発明の エラストマー性ポリウレタンの好ましい製造方法 である。特に好ましい態様において、本発明のエ ラストマー性ポリウレタンは、米国特許第3,642, 964 号に記載のような連続式ワンショット法によ り製造される。

ワンショット法 (連続式ワンショット法も含む) において、各反応成分の混合順序は任意でよい。 有利には、ポリオキシテトラメチレングリコール とジオール系伸長剤を予備ブレンドし、これを単 リコール1 当量に対して仲長剤約0.5 当量程度まで低くしてもよい。

採用するボリウレタン生成反応の方法の如何にかかわらず、ヒドロキシル成分(即ち、ボリオキシテトラメチレングリコールおよびジオール系伸長剤)とジイソシアネートの使用量は、イソシアネート当量もしくはヒドロキシル基の合計(グリコール+ジオール系伸長剤)との系全体での比率が、約1:1~1.08:1.0、好ましくは約1.02:1.0~1.07:1.0の範囲内になるようにする。イソシアネート(NCO)基:全ヒドロキシル(OH)基の特に好ましい比率は、約1.03:1.0~1.06:1.0の範囲内である。

本明知書でポリウレタンの製造に関して用いた 「当量」なる用語は、反応物質のヒドロキシル基 およびイソシアネート基に基づくものである。

本発明の熱可塑性ポリウレタンエラストマーは、ポリウレタンエラストマーの合成に従来慣用されている方法により製造できる。かかる方法の例には、米国特許第3,493,634; 4,169,196; 4,202,95

一成分として反応帯域に装入する。装入するもう 一方の主要反応成分はジイソシアネート(もしく は使用する場合には準プレポリマー)である。反 応成分の混合および反応は、従来一般に利用され ている任意の方法および装置により達成すること ができる。使用する各反応成分を、例えば、ベン ゼン、トルエン等を用いた共沸蒸留、使用圧力に おける水の沸点より高温での減圧加熱などの慣用 手段により、外部水分が実質的に存在しないよう に脱水しておくのが好ましい。当業者には周知の ように、水はジイソシアネートおよび生成ポリウ レタンと反応するので、ポリウレタン生成反応に とって障害となる。したがって、水分量はできる だけ低くすることが望ましく、典型的には全反応 成分の0.1 重量%より十分に低い量、より好まし くは0.05重量%未満もしくはそれ以下が望ましい。

有利には、バッチ式ワンショット法において、 加熱したヒドロキシル成分の一方、もしくは好ま しくは両方を、残留水分の除去のために脱ガスし て、ポリウレタン反応が起こる前に空気または他 のガスの気泡に同伴させて水分を除く。この脱が スは、反応成分を気泡の発生がそれ以上起こらな くなるまで減圧下に保持することにより行うのが 好都合である。一般に、かかる脱ガスには、約85 で~110 でで約1~3 時間かかる。脱ガス中ヒド ロキシル成分は攪拌するのが好ましい。脱ガスレ たヒドロキシル成分を、次いでジイソシアネート (もしくは使用する場合には準プレポリマー)と 混合する。この時の温度は典型的には約60でであ る。次に、得られた脱ガス混合物を攪拌しながら 反応させ、エラストマー性ポリウレタンを生成 せる。このポリウレタン生成反応は発熱反応であ

反応温度は普通には約80℃~200 でもしくはそれ以上である。

得られたポリウレタンは、次いで適当な金型もしくは押出装置などに移し、約20℃~115 ℃程度の温度で硬化させる。硬化に要する時間は、硬化温度と使用組成の性質により変動する。一定条件での必要な硬化時間は試行錯誤法により決定でき

る。通常、本発明のポリウレタンは、バッチ式ワンショット法を採用した場合、約100 でで約1 時間、約20で~23ででは24時間で硬化させることができる。

本発明のポリウレタンを製造する際に用いる反 応混合物に触媒を存在させることは、必須ではな いが望ましいことが多い。イソシアネートと反応 性水素含有化合物との反応の触媒として当該分野 で慣用されている任意の触媒をこの目的に使用で きる。触媒については、サンダーズ(Saunders)ら、 「ポリウレタン、ケミストリー・アンド・テクノ ロジー(Polyurethanes, Chemistry and Technolo gy)、パートリ、インターサイエンス(Interscie nce)、米国ニュヨーク、(1963)、228 ~232 ペー ジならびに、ブリテン(Britain) ら、「ジャーナ ル・オブ・アプライド・ポリマー・サイエンス(J. Applied Plymer Science) J_{4} , 207 ~211 , (1 960)を参照されたい。かかる触媒には、ピスマス、 鉛、スズ、鉄、アンチモン、ウラン、カドミウム、 コバルト、トリウム、アルミニウム、水銀、亜鉛、

ニッケル、セリウム、モリブデン、バナジウム、 鋼、マンガンおよびジルコニウムの有機および無 機酸塩もしくは有機金属誘導体、ならびにホスフ ィン類および第三有機アミン類がある。代表的な 有機スズ触媒は、オクタン酸第一スズ、オレイン **酸第一スズ、ジブチルスズジオクトエート、ジブ** チルスズジラウレート等である。代表的な第三有 機アミン触媒は、トリエチルアミン、トリエチレ ンジアミン、N.N.N'.N' --テトラメチルエチレン ジアミン、N,N,N',N' --テトラエチルエチレンジ アミン、N ーメチルモルホリン、N ーエチルモル ホリン、N.N.N'.N' ──テトラメチルグアニジン、 N. N. N', N' --テトラメチル--1.3 -- プタンジアミ ン、N,N ―ジメチルエタノールアミン、N,N ―ジ エチルエタノールアミン等である。触媒の使用量 は、一般にポリウレタン生成反応成分の合計重量 に基づいて約0.002 ~2.0 重量%の範囲内である。

前述のプレポリマー法はあまり好ましくないが、 この方法で本発明のエラストマー性ポリウレタン を製造する場合には、予備段階でまずジイソンア

ネートとポリオキシテトラメチレングリコール(全量もしくは一部)とを、所望により上記のよう な触媒を存在させて反応させ、イソシアネート末 端プレポリマーを生成させる。このプレポリマー の製造に使用するジイソシアネートとグリコール の割合は、上述範囲内と同様である。このジイソ シアネートとグリコールとを、プレポリマーの生 成を行う前に、前述の方法を用いて外部水分が実 質的に存在しないように脱水しておくのが好まし い。プレポリマーの生成は、従来法に従い、窒素 ガスなどの不活性雰囲気下で約70℃~130 ℃の範 囲内の温度で行うのが有利である。生成したプレ ポリマーを次いでジオール系伸長剤(および第一 段階でジィソシアネートと反応させなかったポリ オキシテトラメチレングリコールがある場合には その残部)と所望時間にわたって反応させると、 本発明のポリウレタンエラストマーが生成しうる。 この反応は、ワンショット法に関して既述した反 応温度の範囲内で行うのが有利である。一般に、 上記のワンショット法と同様に、プレポリマーと

ジオール系伸長剤(好ましくは、前述のように脱ガスしたもの)とを混合し、所要温度範囲内に加熱し、次いで適当な金型、押出装置などに移し、硬化させる。

所望により、本発明のポリウレタンエラストマ ーには、通常ポリウレタンエラストマーに配合さ れている、顔料、充塡材、滑剤、安定剤、酸化肪 止剤、着色剤、難燃剤等の添加剤を、任意の適当 な製造段階で配合することができる。本発明のオ キシメチレン成形材料に使用するのに特に好まし いポリウレタンエラストマーは、分子母が約2000 のポリオキシテトラメチレングリコール1.0 当根 に対して、1.5 当日の1.4 -- ブタンジオールと2. 63当量の4,4'-メチレンピス(フェニルイソシア ネート) とを反応させて製造したものである。こ のポリウレタンに、0.25重量%のアドバワックス (Advawax)280、〔シンシナティ・ミラクロン・ケ ミカルズ社(Cincinnati Milacron Chemicals, In c.) から市販のN,N'--エチレンピスステアルアミ F) (滑剤)、および0.25重量%のイルガノック

ス1010 (チバ・ガイギー社 (Ciba-Geigy Corp.) から市販のテトラキス (メチレン3 ―(3',5'―ジーt ―ブチル―4'―ヒドロキシフェニル) プロピオネート) メタン) (酸化防止剤) を混合する。この添加剤の重量%は、ポリウレタン反応成分の合計重量に基づくものである。

本発明のエラストマー性ポリウレタンは、さらにクラッシュ・バーグ モジュラス (Clash-Berg modulus) (Tf) が約-40で未満、好ましくは約-60で未満であることを特徴とする。このポリウレタンのTg (ガラス転移温度) は、本質的に上記Tf と同じ値である。本発明の好ましいポリウレタンはまた、ショアー A硬度が90A 以下、重量平均分子量が100,000 を超えることを特徴とする。

本発明の成形材料の製造

本発明のオキシメチレン系ポリマー成形材料は、 エラストマー性ポリウレタンを約5 ~50重量%、 好ましくは約15~50重量%、特に好ましくは約20 ~40重量%含有する。したがって、オキシメチレ ン系ポリマーの方は約50~95重量%、好ましくは

約50~85重量%、特に好ましくは約60~80重量%の量で存在することになる。この重量%は、成形材料の全重量に基づくものである。

本発明の成形材料は、使用成分の均質プレンドもしくは混合物を生ずる任意の慣用法により適宜製造しうる。好ましくは、乾式もしくは溶融プレンド法および装置を用いる。例えば、ポリウレタン(ペレット、チップもしくは粒状形態)をオキシメチレン系ポリマー(ペレット、チップ、粒状もしくは粉末形態)と通常は室温で乾式混合し、得られた混合物を慣用の種類の押出装置で、約180で~230で、好ましくは約185で~205での温度に加熱して溶融プレンドする。

好ましくは、均質プレンド処理を行う前に、ポリウレタンエラストマーおよびオキシメチレン系ポリマーを乾燥(別個か一緒に)しておく。この乾燥は、露点が約-30℃~-40℃もしくはそれ以下の乾燥空気中において、約70℃~110 ℃、好ましくは80℃を超える温度で行うことができる。この乾燥はまた、例えば、約90℃より高温の真空オ

ーブンで行うこともできる。乾燥時間は、主として含水量、乾燥温度、および使用装置の種類により変動するが、一般には約2~6時間もしくはこれ以上である。乾燥をさらに長時間、例えば一晩行う場合には、乾燥温度を約70℃~約85℃とするのが好ましい。一般に、任意の慣用乾燥手段を利用して、ポリウレクンおよびオキシメチレンド、切ましくは約0.05重量%以下、特に好ましくは約0.05重量%以下、特に好ましくは約0.05重量%以下、特に好ましくは約0.05重量%以下、特に好ましくができる。当業者には周知のように、水は高温でポリウレクンを処理する際に、ポリウレクンと反応することになる。

均質プレンド操作により得たオキシメチレン成形材料は、次いで機械的細分化処理、たとえば細断、ペレット化もしくは粉砕により、粒状、ペレット、チップ、フレークもしくは粉末にし、熱可塑性状態で、例えば、射出成形もしくは押出成形により処理して、パー、ロッド、プレート、シート、フィルム、リボン、チューブ等の成形品にす

る.

知分化したオキシメチレン成形材料を成形前に 乾燥 (前述のように) するのが好ましい。

本発明のオキシメチレン成形材料から得た成形物は、ASTM D256 の方法により試験した場合、ノッチ付アイゾット衝撃試験による測定で高い衝撃強度すなわち耐衝撃性を示す。オキシメチレンコポリマー、特にメルトインデックスが約2.5g/10分のオキシメチレンコポリマーを成形材料に使用した場合、得られた成形物は、-20°F(-28.9で)以下の低温に至るまで高い衝撃強度の値を保持しており、この成形物はガードナー型の衝撃試験において-40°P(-40℃)程度の低温まで若干の延性すら示す。

かかるオキシメチレン成形材料は、低温耐衝撃性がこのように高いために、自動車用車体部品、 工具ケーシング等の戸外での使用もしくは保管が 行われるような成形品の製造に使用することがで きる。

以下、実施例により本発明の具体例を例示する。

·/10 分(ASTM D1238-82に従って測定) であった。

このオキシメチレンコポリマーはさらに、安定 剤パッケージとして、0.5 重量%のイルガノックス(Irganox) 259、0.1 重量%のシアノグアニジンおよび0.2 重量%のアクラワックス (Acrawax) Cを含有していた。この重量%は、オキシメチレンコポリマーと安定剤パッケージとの合計重量に基づくものであった。

下記第1表(反応物質の量は当量数で示す)に 示す反応物質を使用し、下記のバッチ式ワンショット法によって一連のポリウレクンエラストマー を製造した。

ポリオキシテトラメチレングリコール(PTMG)を、 滅圧下で100 でに1 時間加熱して脱ガスした。脱 ガスしたPTMGに1.4 ― ブタジオール(1.4 ― BD) を ジオール系伸長剤として加え、得られた混合物を 滅圧下、90でで1 時間以上脱ガスした。この脱ガ ス中、グリコールと1.4 ― BDとを攪拌した。なお 90での温度にある脱ガスしたヒドロキシル基混合 物に、0.005 %(ジイソシアネートも含めた全反 ただし、実施例に記載した具体的内容は単に例示にすぎず、関限を目的とするものではないことは 理解されよう。実施例を含む明細盤において、部 および%は、特に指定のない限り、組成物全重量 に基づくものである。

実施例1

本実施例で使用したオキシメチレン系ポリマーは、-0CH₂- 反復基約98重畳 %と、エチレンオキシドから誘導した式: -0CH₂CH₂ -のコモノマー単位約2 重畳 %とを含有するトリオキサンーエチレンオキシドコポリマーであった。このオキシメチレンコポリマーは、本明細番に既に記載した方法、より具体的には前述の米圏特許第3,027,352号に記載のように調製し、ポリマー連鎖の末端を既に加水分解により安定化したものである。このオキシメチレンコポリマーは、結晶化度約75%、数平均分子量約35,000、対数粘度数(1.V.)約1.3(2重量%のα——ピネンを含有するp-クロロフェノール中の0.1 重量 %溶液として60でで測定)、融点165 で、ならびにメルト・インデックス約2.5g

応物質の重量に基づく)のオクタン酸第一スズ触媒を加え、続いて4.4'--メチレンピス(フェニルイソシアネート)(MDI)を加えた。オクタン酸第一スズは、商品名T-10としてM&Tケミカルズ(Che aicals) 社より市販の、オクタン酸第一スズの50重量 %ジオクチルフタレート溶液として添加した。こうして得られた混合物を攪拌すると、約15秒で粘度の急激な増加が起こった。次いでこれをアルミニウムの没皿に注いだ。このエラストマーの入った皿を100 でで1時間保持し、次いで窒温(約20℃)で24時間放置した。100%、このエラストマーを細断して小片とし、粗砕し、90℃で3時間

0.25重量%のアドバワックス (Advawax) 280 および0.25重量%のイルガノックス 1010 からなる安定剤─潤滑剤パッケージを脱ガス中のPTMGと混合した。この安定剤─潤滑剤パッケージの重量%は、ウレクン反応物質、すなわちPTMG+1,4 ──80+MD1 の合計重量に基づくものである。

第1皮

ポリウレタン エラストマー			С	D	· E	F	6	8
H D I	2.04	2.08	2.34	. 2.58	2.68	3.0	3.09	3.09
PTMG (MW 2000)	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	_
PTNG (NW 2900)	-		÷	_	.	_	_	1.0
1.4-BD	1.0	1.0	1.25	1.5	1.5	2.0	2.0	2.0
HCO/0H比	1.02	1.04	1.04	1.03	1.07	1.00	1.03	1.03

* NH は数平均分子量を意味する。

比較のため、さらにいくつかのポリウレクンエラストマーを調製した。反応物質の種類および使用割合(当量数で表示)を次の第2表に示す。エラストマーJは、第1表に関して説明したのと同じバッチ式ワンショット法で調製したが、ただしポリオキシテトラメチレングリコールの代わりにポリブチレンアジベートジオールを使用した。エラストマーK およびL を数平均分子量がわずか1000のの

PTMGを使って調製した。エラストマー1、K、L およびM は、第1表に関して説明したのと本質的 に同じ方法で調製したが、ただし、次の実施例 2 のようにワーナー―アレイダラー(Werner-Pfleid erer) 押出―混合機を使用した連続式ワンショッ ト法に基いて反応を行い、実施例 2 のようにペレット化した。各エラストマーには、第1表に関し て説明したのと同じ安定剤―潤滑剤パッケージを ほぼ同じ重量%で含有させた。

第2表

ポリウレタン エラストマー	I	J.	K	<u> </u>	<u> </u> #∗
H D I	3.06	3.09	2.25	2.35	2.05
PTMG (NW 1000)			1.0	1.0	_
PTNG (NW 2000)				_	1.0
ポリプチレン アジペート (MH 2000)	1.0	 ,	. —	_	
ポリプチレン アジペート (MW 2600)		1.0			-
1,4 —BD	2.0	2.0	1.3	1.3	1.0
NCO/OH比	1.02	1.03	0.98	1.02	1.0175

* この組成物は、ブチルカルビトールを0.012 当 量合有し、そのためブチルカルビトールを含有 しない同様の組成物に比べて、得られるポリウ レタンの分子量はさらに低下した。

次いで、各ポリウレタンエラストマー(第1表 および第2表)の一部を上記オキシメチレンコポ リマーと乾式混合し、得られた混合物を除湿式乾 燥機(空気露点-28.9℃)により約70~93℃の範 囲内の温度で約4~16時間乾燥した。乾燥時間が 長い場合には使用温度を低くした。いずれの場合と、ポリウレタンとオキシメチレンコポリマーとの合計重量に基づいて、72重量%のオキシメチレンコポリマーと28重量%のポリウレタンとを使用した。将られた各ポリウレクン―オキシメチ (2.54cm)の単軸である。 いいでは、カーカーの温度で約20~30秒間溶 は、かいに、カーカーをでは、カーカーをでは、カーカーをでは、カーカーをでは、カーカーをでは、カーカーをでは、カートは、カートを行う前に、ストランド状に押出し、ペートは、オキシメチでが高い、上記と同じ条件では、カートは、カートを行う前に、ストランド状に押出し、ペートの子量により、アートをの子量になりに、その分子量にある。

得られたポリウレタン―オキシメチレンコポリマーのペレットを再び乾燥して、水分量を約0.03 重量%未満に低下させてから、175tのリードプレンティス (Reed Prentice)射出成形機で成形して、5 ×1/2 ×1/4 インチ (12.7cm×1.27cm×0.635cm)の試験棒と、ノッチ付アイゾット試験用のASTM

D-638に規定のT 字枠とを作った。ノッチ付アイ ゾット試験用にこのT 字棒から1/2 ×1/8 インチ (1.27cm×0.32cm) のサンプルを切り取った。次 の第3衷に本実施例のプレンド組成およびノッチ 付アイゾット衝撃試験の結果を示す。

なお、実施例1~7 に示したすべてのノッチ付 ア·イゾット衝撃試験の結果は、ASTM D-256の方法 に従って得たものである。

第1表および第2表の ポリウレタン記号	A	В	С	D	E	F	G	H	1	J	К.	L	M aca
オキシメチレン コポリマー (重量%)	72	72	72	72	72	72	72	72	72	72	72	72	72
ポリウレタン (重量%)	28	28	28	28	. 28	28	28	28	28	28	28	28	28
PTMG (1000)	- ·	_	_	· –		-	_	_	_		1.0	1.0	_
*BA (2000)	-	_	_	· –	-	_	_		1.0	_		_	
PTMG (2000)	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	_	_	_	_	_	1.0
*BA (2600)	_	· –	_		_	_	_	_	_	1.0	-	_	_
PTMG (2900)	_	-	_	_		_	_	1.0	_	_	_		-
1.4 -BD	1.0	1.0	1.25	1.5	1.5	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	1.3	1.3	1.0
NCO/OH比	1.02	1.04	1.04	1.03	1.07	1.00	1.03	1.03	1.02	1.03	0.98	1.02	1.0175
室温(73°F =22.8℃) ノッチ付アイゾット 1/8 インチ(0.32cm)***	12.4	18.3	17.7	19.0	19.0	12.6	17.4	18.3	19.5	17.0	4.9	18.7	7.5
室温(73°F=22.8℃) ノッチ付アイゾット 1/4 インチ(0.635㎝)⇔	6.6	8.5	13.5	13.0	15.0	6.8	6.8	13.0	7.7	15.0	3.0	5.8	6.0
ー20° F(−28.9℃) ノッチ付アイゾット 1/8 インチ(0.32cm)**	3.2	3.4	3.6 .	3.4	4.3	2.9	3.6	3.1	1.2	1.4	-	1.8	3.0
Tf (t). ±5 tess	-70	-70	-67	-65	-65	-62	-62	-70	-38	-42 ·	-50	-48	-70 .

^{*} ポリブチレンアジペート
*** ノッチ付アイゾットは複結果の単位はすべて(t・lb/in-ノッチ
*** エラストマード はさらに0.012 当量のブチルカルビトールを含育
**** 推定下「

なお、参考のために記載すれば、前述のオキシ メチレンコポリマー自体 (ポリウレタン系耐街駐 性改良剤を含有しないもの) は、室温 (73 °F = 22.8℃)でのノッチ付アイゾット(1/8インチ=0. 32cm) の値が約1.5 ~2.0 、-20 °F(-28.9℃) および‐40 °F(‐40.0℃) でのノッチ付アイゾッ ト(1/8インチ=0.32cm) の値が各約1.2 である。 実施例2

下記の反応物質および使用割合で、本質的に実 施例1と同じ方法により、ポリウレタンエラスト・ マーを調製した。ただし、反応はワーナー一プレ インダラー押出---混合機を使用した連続式ワンシ ョット法により行った。この押出―混合機には、 安定剤―潤滑剤パッケージを反応物質と共に添加 した。生成ポリウレタンはストランドの形状で押 出し、細断してペレットにした。このペレットの 一部を射出成形して試験シート(5×5×0.060 イ. ンチ=12.7cm×12.7cm×0.152cm)を形成し、これ を物理試験に付した。こうして測定した物理的性 質を次に示す。

Tg (℃)

約 - 65

実施例3

下記 (第4表) に示す反応物質および使用割合 (当量数)で、実施例2と本質的に同じ連続式ワ ンショット法および装置により、3 種類のポリウ レタンエラストマーを調製した。得られたポリウ レタンは、次いでストランドの形状に押出し、細 断してペレット化した。次いで、各ポリウレタン のペレットの一部を、実施例1に記載のオキシメ チレンコポリマーの一部と溶融ブレンドした(同 じ72/28 の重量比のブレンドを使用). 混合、溶 融ブレンドおよび乾燥操作は実施例1に記殻のよ うに行った。得られた乾燥ポリウレタン―オキシ メチレンコポリマープレンドを、次いで実施例 1 に記載のように射出成形して、厚さ1/4 インチ(0. 635cm) および1/8 インチ(0.318cm) の試験片を 製作し、これを使ってノッチ付アイゾット衝撃試 験を行った。この衝撃試験の結果を第5衷に示す。

エラストマー組成

MDI	2.63(当量)
PTMG (MW 2000)	1.0 (当量)
1,4 - 80 .	1.5 (当量)
アドバワックス 280	0.25 重量%*
イルガノックス 1010	0.25 重量%*
オクタン酸第一スズ	0.025重量%*
нсо/он比	1.05

* 重量%は全反応物質に基づく値。

物質的性質

ショアA 硬度	75 ± 5
比重	1.09
引張彈性率: psi	
100 %	700
300 %	1300
引張強さ : psi	4500
引張永久伸び: %	25
破断点伸び : %	550
メルトインデックス	1.0g/10分

(190 ℃、予熱 5分、8700g)

第 4 衰

ポリウレタンエラストマー記号	N	0	Р
M D I(当量)	2.58	2.63	2.68
PTMG (NW 2000) (当型)	1.0	1.0	1.0
1,4BD (当量)	1.5	1.5	1.5
アドバワックス 280 (重量%)*	0.25	0.25	0.25
イルガノックス 1010(重量%)*	0.25	0.25	0.25
オクタン酸第一スズ (瓜量%)*	0.025	0.025	0.025
NCO/OH比	1.03	1.05	1.07

* MDI、PTMGおよび1.4-BDの合計重量に基づく重量%

第5表

ポリウレタンエラストマー記号	N	0	Р
オキシメチレンコポリマー (重量%)	72	72	72
ポリウレタン (重量%)	28	28	28
NCO/OH比 .	1.03	1.05	1.07
室温 (73°F)でのノッチ付 アイゾット値 (1/8 インチ)≈	. 17. 0	16.0	16.0
室温 (73 °F)でのノッチ付 アイゾット値 (1/4 インチ)*	13.5	12.5	13.5
- 20 °F でのノッチ付 アイゾット値 (1/8 インチ)*	2.9	3.5	2.8

•ノッチ付アイゾット値の単位は、すべてft・lb /in-ノッチ

実施例 4

実施例 5

さらに比較のため、モーベイ・ケミカル(Mobay Chemical)より商品名テキシン(Texin)591A として市販のエステル系ポリウレタンエラストマーを、実施例1と同じブレンド方法により、実施例1に記載のオキシメチレンコポリマーとブレンドした。30重量%のテキシン 591A と70重量%のオキシメチレンコポリマーとのブレンドを使用した。得られたベレットを実施例1と同様に成形して、厚さ1/4 インチ(0.635cn) および1/8 インチ(0.318cm) の衝撃試験棒を作り、試験を行った。室温(73°P=22.8℃)でのノッチ付アイゾット値は、厚さ1/4 インチおよび1/8 インチのいずれの試料

実施例 2 に記載のように調製したポリウレタンの一部を、実施例 1 に記載のオキシメチレンコポリマーの一部と溶融プレンドした。このプレンド

の場合も、4.0 ft・1b/in-ノッチであった。

の調製に使用したオキシメチレンコポリマーおよびポリウレタンの取扱%を下記の第6 裏に示す。 混合、溶融ブレンドおよび乾燥操作は、実施例1 の記載のように行った。得られた乾燥ポリウレタンーオキシメチレンコポリマーのブレンドを、次いで実施例1の記載のように射出成形して、厚さ1/4 インチ(0.635cm) および1/8 インチ(0.318cm) の試験片を作り、曲げ弾性率の測定およびカッチ付アイゾット衝撃試験を行った。衝撃試験の結果および曲げ弾性率を第6 裏に示す。曲げ弾性率の測定は、ASTM試験法 D790 に従い、厚さ1/4インチの試験片を使って行った。

第6段								
プレンド	· Q	R [°]	s	T	デルリン (Delrin) 100-ST*			
オキシメチレン コポリマー (重量%)	80	75	70	65				
ポリウレタン (重量%)	20	25	30	35				
室温 (73°F)での ノッチ付アイゾット値 (1/8インチ)	7	11	17.5	17	16			
室温 (73°F)での ノッチ付アイゾット (1/4インチ)	4.5	7.5	13.5	14	7.5			
-20_°F での ノッチ付アイゾット値 (1/8インチ)	2.0	2.2	3.5	4.5	2.3			
曲げ弾性率 (×10°) 1/4 インチ	200	190	165	150	165			

デルリン 100-STはデュポン(Dupont)社から市販のポリウレタン系耐衝撃性改良剤含有オキシメチレンホモポリマーブレンドである。デルリンブレンドは、約30~35重量%のポリウレタンを含有している。

実施例6

実施例1に記載のオキシメチレンコポリマーの一部を、次の第7表に示す重量割合で、実施例2に記載のポリウレタンとブレンドした。このオキシメチレン―ポリウレタン混合物を80での真空オ

ープンで一晩乾燥し、3/4 インチ(1.91cm)のブラベンダー(Brabender) 単軸押出機で押出し、ベレット化し、得られたベレット状プレンドを上記と同じ条件の真空オーブンで再び乾燥し、次いで2 パオンス(70.9g) のアーブルグ(Arburg)射出成形機で成形して5 ×1/2 ×1/8 インチ(12.7cm ×1.27cm×0.318cm)の試験片およびASTM D-638 T- 試験片を作って、ノッチ付アイゾットおよび引張弾性率の試験を行った。引張彈性率試験はインストロン試験機で行った。

第7表

ブレンド	1	2	3	4	5
オキシメチレン	90	. 80	70	60	50
コポリマー (重量%)ポリウレタン (重量%)	10	20	30	40	50
室温 (73°F)での ノッチ付アイゾット値 (1/8インチ)	2.4	4.5	NB*	NB	NB
-20 °F でのノッチ付ア イゾット(1/8インチ)	1'. 4	1.6	2.4	7.4	NB
- 40 °F でのノッチ付ア イゾット(1/8インチ)	1.6	1.3	1.6	2.4	7:8
引張弾性率 (×10² psi)	271	205	171	128	102

•Nb は破断なし、すなわち約16ft・lb/in-ノッチ 以上を意味する。

実施例7

実施例1に記載したオキシメチレンコポリマーの一部を、実施例2に記載のポリウレタンおよび異なるガラス転移温度(Tg)を有する2種の比較用ポリウレタンと各々プレンドした(各々プレンド3、1 および2)。コポリマーおよびポリウレタンは乾燥して水分量を減少させた。次に、コポリマーとポリウレタンとの混合物を溶融プレンドし、ペレット化および乾燥処理した後、得られたペレットプレンドを成形して、厚さ1/8 インチ(0.318ca)の試験片を作り、ノッチ付アイゾット試験を行った。ノッチ付アイゾット試験の結果を第8表に示す。

第8表

プレンド	1	2	3
オキシメチレン コポリマー (重量%)	. 80	80	80
ポリカレタン (重量%)	20	20	. 20
тв* (τ)	- 48.2	36.8	- 64
室温 (73 °F)での ノッチ付アイゾット値 (1/8インチ)	1.9	3.3	4.5
-20 °F での ノッチ付アイゾット (1/8インチ)	<u> </u>	_	1.6

* デュポン社製DSC 1090型熱分析装置により 昇温速度20℃/分で測定。

以上に本発明を各種の好適態様に関連して説明 したが、本発明の範囲内において各種の変更が可 能なことは、当業者には明らかであろう。

出願人 セラニーズ・コーポレーション 代理人 弁理士 広 瀬 章 一

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

efects in the images include but are not limited to the items checked:	
☐ BLACK BORDERS	
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES	
☐ FADED TEXT OR DRAWING	
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING	
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES	
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS	
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS	
☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT	
☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY	

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.